

#### 0 608 676 A1

#### **European Patent Application**

### (54) Process and measurement setup for determining the operating data of an internal combustion engine.

To determine operating data, such as especially the output and the torque characteristic, of an internal combustion engine which is boosted by means of an exhaust turbocharger, in free full-load acceleration, the speed is continuously determined and then the operating data are determined from the speed characteristic and known data, such as the moment of inertia. In order to shift the exhaust turbocharger before actual measurement acceleration into the state as prevails under steady-state conditions under load, the internal combustion engine before actual acceleration is moved by braking into a high load state with low engine speed, with which the operating data can also be determined in the shop and for an internal combustion engine which remains installed in a motor vehicle.

#### FIG. 3a:

Ladedruck vor LLK - charge pressure upstream from intercooler Kupplungsbetätigung - activation of clutch Beginn der Bremsung - start of braking Straßenmessung - road measurement Bremsung - aufgebockt - braking, jacked up min. Druck - min. pressure.

Motordrehzahl - engine speed

## THIS PAGE BLANK (USPTO)



(12)

Europäisches Patentamt

European Patent Office

Office européen des brevets



① Veröffentlichungsnummer: 0 608 676 A1

#### **EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG**

(1) Anmeldenummer: 93890009.9

(51) Int. Cl.5: **G01L** 3/24, G01M 15/00

Anmeldetag: 26.01.93

Veröffentlichungstag der Anmeldung: 03.08.94 Patentblatt 94/31

(a) Benannte Vertragsstaaten:

AT BE CH DE ES FR GB IT LI LU NL SE

(7) Anmelder: AVL Gesellschaft für Verbrennungskraftmaschinen und Messtechnik mbH.Prof.Dr.Dr.h.c. Hans List Kleiststrasse 48
A-8020 Graz(AT)

Erfinder: Gazzari, Remigio, Dipl.-Ing. Lindengasse 13/11 A-8111 Judendorf/Strassengel(AT) Erfinder: Koegeler, Hans-Michael, Dipl.-Ing.

Zusertalgasse 29 A-8010 Graz(AT)

Erfinder: Kunzfeld, Wilhelm Stiftingtalstrasse 71

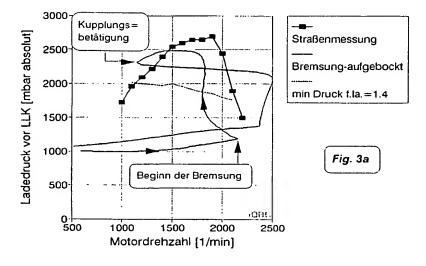
A-8010 Graz(AT) Erfinder: Sailer, Gerhard

Robert Fuchs Strasse 55 A-8053 Graz(AT)

Vertreter: Klein, Adam, Dipl.Ing. et al Patentanwälte Klein & Pinter OEG Fasangasse 49 A-1030 Wien (AT)

- Verfahren und Messanordnung zur Bestimmung von Betriebsdaten einer Brennkraftmaschine.
- Tur Bestimmung von Betriebsdaten, wie insbesonders der Leistung und des Drehmomentenverlaufes, einer mittels Abgasturbolader aufgeladenen Brennkraftmaschine werden im freien Vollasthochlauf fortlaufend die Drehzahl ermittelt und sodann aus dem Drehzahlverlauf und bekannten Daten, wie dem Trägheitsmoment, die Betriebsdaten bestimmt. Um den Abgasturbolader vor dem eigentlichen Meßhoch-

lauf in einen Zustand zu versetzen, wie er unter stationären Verhältnissen unter Last vorherrscht, wird die Brennkraftmaschine vor dem eigentlichen Hochlauf durch eine Bremsung in einen Zustand hoher Last bei niedriger Motordrehzahl gebracht, womit die Betriebsdaten auch in der Werkstatt und bei in einem Fahrzeug eingebaut bleibender Brennkraftmaschine bestimmt werden können.



Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Bestimmung von Betriebsdaten, insbesonders der Leistung und des Drehmomentenverlaufes, einer mittels Abgasturbolader aufgeladenen Brennkraftmaschine, wobei im freien Vollasthochlauf fortlaufend die Drehzahl ermittelt und aus dem Drehzahlverlauf und bekannten Daten, insbesonders dem Trägheitsmoment, die Betriebsdaten, insbesonders die Leistung und der Drehmomentenverlauf, bestimmt werden und wobei der Abgasturbolader vor der freien Hochlaufphase beschleunigt wird. Weiters betrifft die Erfindung auch Ausgestaltungen von Meßanordnungen zur Durchführung eines derartigen Verfahrens.

Es gibt Werkstattmeßgeräte (z.B. das als "AVL 845" bekannte Gerät der Anmelderin), die die Motorleistung und den Drehmomentenverlauf allein aus einer fortlaufenden Messung der Drehzahl bzw. der Drehzahländerung (Beschleunigung) im freien Vollasthochlauf bestimmen. An konstanten Werten ist lediglich das Motorträgheitsmoment einzugeben. Mit diesen Geräten kann die Motorleistung und der komplette Motordrehmomentenverlauf einer z.B. im Antriebsmotor eingebauten Kraftfahrzeug als Brennkraftmaschine innerhalb weniger Sekunden mit einer einfachen Meßprozedur bestimmt werden, und zwar ohne Motorausbau und ohne zeitaufwendiges Montieren des Motors auf einem Motorprüfstand. Es ist dafür auch kein teurer und platzraubender Rollenprüfstand oder dergleichen erforderlich auf den das Fahrzeug mit erheblichem Zeitaufwand aufgespannt werden muß. Außerdem erhält man in kürzester Zeit einen kompletten Motordrehmomentenverlauf, während auf einem Rollenprüfstand nur die Leistung am Radumfang - also die Motorleistung abzüglich (meist unbekannter) Antriebsstrang und Rad/Rollen-Verluste - mit wesentlich mehr Zeitaufwand gemessen wird. Weiters wird auch keine eigene Bremseinrichtung benötigt, die intrusiv an den Antriebsstrang des Fahrzeuges angekoppelt werden muß.

Trotz dieser großen Vorteile, die das Hochlauf-Leistungsmeßverfahren bietet, ist es nicht in der Lage, das Leistungsvermögen von aufgeladenen Motoren zu bestimmen. Der Vorgang der freien Beschleunigung ist nämlich so rasch, daß das Aufladesystem von turbogeladenen Brennkraftmaschinen den Ladedruck, der sich bei hoher Last im stationären Zustand einstellt, grundsätzlich nicht bereitstellen kann. In Folge des resultierenden Luftmangels wird weiters von den dafür vorgesehenen Elementen der Einspritzausrüstung (z.B. LDA, Motor-Management) die Einspritzmenge derart reduziert, daß der Motor in der freien Beschleunigung nur etwa die Hälfte seines stationär erreichbaren Drehmoments liefert. Die Methode ist also zur Leistungs- bzw. Drehmomentmessung an turbogeladenen Brennkraftmaschinen nur sehr bedingt einsetzbar. Dementsprechend sind auch die anderen in der freien Beschleunigung bestimmten Motormeßgrößen (z.B. Ladedruck oder Rauchstoß) gegenüber einer Straßenmessung verfälscht und wenig repräsentativ.

Um diesem Mangel entgegenzuwirken, schlagen Cuniberti et al in EP 0464822 A1 vor, den Turbolader mittels einer eigens angesteuerten Preßlufteinrichtung auf eine vorbestimmte Drehzahl zu bringen, bevor die freie Beschleunigung durchgeführt wird. In der freien Beschleunigung wird dann aus der gemessenen Beschleunigung Drehmoment und Leistung berechnet.

Nachteilig bei dieser bekannten Methode ist aber der erforderliche Umbau des Ansauglufttrakts. Dadurch besteht die Gefahr, daß Schmutzteilchen mitangesaugt werden können und damit der Turbokompressor oder der Motor Schaden erleiden könnte. Zusätzlich muß eine großdimensionierte Luftversorgungsanlage bereitgestellt werden. Außerdem ist nicht zu erwarten, daß die dadurch erreichbare Turboladerdrehzahl wesentlich höher sein wird als die Turboladerdrehzahl im gewöhnlichen Leerlauf. Die üblicherweise verwendeten Radialkompressoren nehmen bei höherem Eingangsdruck grundsätzlich ein höheres Drehmoment auf. Es wird daher der Kompressorteil nicht - wie möglicherweise gedacht - durch die Preßluft angetrieben, sodaß er als "Turbine" läuft. Im Gegenteil, der Kompressor wird einen erhöhten Leistungsbedarf aufweisen. Die Abgasturbine wird zwar durch den höheren (z.B. doppelt so hohen) Luftdurchsatz etwas mehr Drehmoment liefern. Dieses Turbinendrehmoment ist etwa mit dem der doppelten Motordrehzahl ohne Motorlast vergleichbar. Mangels der unter stationären Zuständen vorherrschenden höheren Auspufftemperatur ist damit das Antriebsmoment für die Turboladergruppe aber noch viel zu gering, um die unter Last vorherrschende Turboladerdrehzahl auch nur annähernd zu erreichen. Damit muß die Turboladergruppe erst wieder im daran anschließenden Hochlauf beschleunigt werden, sodaß der Hochlauf wieder ohne ordnungsgemäße Turboladerfunktion und zusätzlich mit den verfälschenden Einflüssen einer Fremdaufladung abläuft.

Aufgabe dieser Erfindung ist es, die oben angeführten Nachteile der bekannten Anordnungen und Verfahren bei der Bestimmung von Motormeßwerten von turbogeladenen Brennkraftmaschinen in der freien Beschleunigung zu vermeiden. Und es ist insbesonders der Luftmangel in der freien Vollastbeschleunigung von aufgeladenen Motoren, der so einen Nachteil darstellt, weil er praktisch alle am Motor meßbaren Größen beeinflußt und Motorfehler überdeckt. Es ist daher ein praktikables Verlahren bereitzustellen, mit dem Motormeßwerte auch in der Werkstatt bestimmt werden können und zwar

45

50

EP 0 608 676 A1

10

3

in der Art, daß sie für das Verhalten des Motors auf der Straße repräsentativ sind.

Dazu wird gemäß der Grundidee der Erfindung die Turboladergruppe vor dem eigentlichen Hochlauf in einen Zustand versetzt, wie er unter stationären Verhältnissen unter Last vorherrscht. Das wird erfindungsgemäß dadurch erreicht, daß zur Beschleunigung des Abgasturboladers die Brennkraftmaschine durch eine Bremsung in einen Zustand hoher Last bei niedriger Drehzahl gebracht wird. Weitere Ausgestaltungen des erfindungsgemäßen Verfahrens bzw. die entsprechenden Ausbildungen und Ausgestaltungen der Meßanordnung sind den Patentansprüchen zu entnehmen.

Die Brennkraftmaschine wird also vor dem eigentlichen Hochlauf durch eine Bremsung praktisch in einen stationären Vollastzustand bei niedriger Motordrehzahl gebracht. Der Meßhochlauf wird dann vorzugsweise durch die Betätigung des Kupplungspedals ausgelöst. Da die Bremsung nur einige Sekunden lang erforderlich ist, kann sie ohne jeglichen Umbau am Motor oder am Fahrzeug auch mit der Fahrzeugbetriebsbremse durchgeführt werden. Dazu werden bei eingelegtem Gang die Antriebsräder freigestellt - sie werden also zum Beispiel auf frei drehbaren Rollen aufgestützt oder es werden die Antriebsachsen aufgebockt.

Die erfindungsgemäßen Meßanordnungen unterstützen die Meßprozedur so, daß sie praktisch leicht durchführbar ist.

Im folgenden wird die Erfindung anhand des Beispiels einer Motorleistungsmessung an einem LKW näher beschrieben: Fig. 1 zeigt ein Beispiel für eine Meßanordnung im Blockschaltbild. Fig. 2 zeigt den zeitlichen Verlauf von Drehzahl und Ladedruck. Fig. 3a zeigt den erreichten Ladedruck im Vergleich zum Ladedruck bei einer Messung auf der Straße. Fig. 3b zeigt zum Vergleich den erzielbaren Ladedruck in einem mehrfach wiederholten Hochlauf ohne die erfindungsgemäße Vorbereitung im Vergleich zum Ladedruck aus einer Straßenmessung. Fig. 4 zeigt die erreichten Luftverhältnisse im Vollasthochlauf und im Stationärbetrieb. Fig. 5 zeigt den aus der Beschleunigung ermittelten Drehmomentenverlauf im Vergleich zu stationär ermittelten Werksangaben.

Im folgenden ist vorerst der Ablauf der gesamten Meßprozedur diagrammartig näher beschrieben:

#### Meßvorbereitung:

- \* Fahrzeug warmfahren
- Fahrzeugräder freistellen
- \* Sensoren anbringen
- Meßgerät einschalten
- \* Parameter eingeben

#### Durchführung der Messung:

- \* Motor starten, Messung starten
- Hochlaufphase (Gang eingelegt, eingekuppelt)
- \* Bremsphase
- Meßhochlauf (ausgekuppelt)
- Auslauf
- Meßauswertung und Darstellung der Ergebnisse

#### Abschluß der Messung:

- \* Motor abstellen, Meßgerät ausschalten
- \* Sensor entfernen
- \* Freistellung der Fahrzeugräder entfernen

Nachdem bei einem warmgefahrenen Fahrzeug die Antriebsräder freigestellt sind, die gewünschten Sensoren adaptiert sind - in diesem Beispiel Drehzahl und Ladedruck - und das Meßgerät eingeschaltet und gestartet ist, wird in einer ersten Hochlaufphase mit eingelegtem Gang Vollgas gegeben. Dabei wird die Abregeldrehzahl erreicht; und durch die mitrotierenden Antriebsräder besteht nun die Möglichkeit einer kurzzeitigen Motorbelastung mittels einer der fahrzeugeigenen Bremsen. Dafür in Frage kommen sowohl die Handbremse (Feststellbremse), die Betriebsbremse oder ein eventuell vorhandener Retarder, wobei bei der praktischen Durchführung des Verfahrens die Handbremse sich als besonders vorteilhaft erwiesen hat

Die Beschreibung der folgenden Phasen wird auch durch den zeitlichen Ablauf von Motordrehzahl und Ladedruck in Fig. 2 unterstützt.

In der nun anschließenden Bremsphase, die zweckmäßigerweise eine gewisse Mindestzeit dauern muß (mindestens 2 Sekunden, beispielsweise 4 Sekunden), bleibt das Gaspedal voll durchgetreten. Während die Motordrehzahl sinkt, gibt der Motor zunehmend Drehmoment ab, die Turboladerdrehzahl und der Ladedruck steigen. Nach der erforderlichen Dauer der Bremsphase und bei einer gewünschten Drehzahl im unteren bis mittleren Drehzahlbereich wird die Bremsphase durch die Betätigung der Kupplung abgeschlossen. Die Drehzahl sollte dabei einerseits so niedrig sein, daß der Beschleunigungsverlauf über ein weites Drehzahlband aufgenommen werden kann. Anderseits darf der aufgebaute Ladedruck durch zu niedrige Drehzahlen nicht wieder abgebaut werden. Als praktikable Drehzahlwerte für den Start des Meßhochlaufes haben sich Werte um 50 bis 60 % der Nenndrehzahl erwiesen.

Das Betätigen der Kupplung löst dann den eigentlichen Vollasthochlauf und den Meßhochlauf aus. Es ist zu betonen, daß hier der Motor alleine gegen sein eigenes Trägheitsmoment hochläuft, 10

wobei aber aufgebauter Ladedruck vorhanden ist. Es wäre grundsätzlich auch möglich, den Meßhochlauf durch Loslassen der Fahrzeugbremse einzuleiten. Das hätte aber den Nachteil, daß üblicherweise unbekannte zusätzliche Parameter bekannt sein müßten (z.B. Getriebeübersetzungen, Räderträgheitsmomente, usw.) und daß Kupplungstorsionsschwingungen die Drehzahlmessung beeinflussen würden. Nach dem Erreichen der Abregeldrehzahl wird das Gaspedal losgelassen, der Motor läuft aus und die Messung wird abgeschlossen. Nach Eingabe etwaiger Konstantwerte - im Beispiel der Motorleistungsmessung nach Eingabe des Motorträgheitsmomentes - können aus dem gemessenen Beschleunigungsverlauf in wohlbekannter Weise das Motordrehmoment und die Motorleistung jeweils als Verlauf über der Drehzahl berechnet werden. Die so bestimmten Werte für Motorleistung und -drehmoment können in weiterer Folge zur Auswertung sonstiger Meßwerte herangezogen werden, beispielsweise zur Bestimmung der Lastabhängigkeit der gleichzeitig gemessenen Abgastrübung.

Eine erfindungsgemäße Meßanordnung zur praktischen Durchführung des beschriebenen Verfahrens muß den Benutzer so unterstützen, daß ein fehlerfreier Meßablauf möglich wird. Dazu gehört insbesondere, daß die wesentlichen Bedienungsschritte und Ablaufphasen freigegeben bzw. signalisiert werden, daß z.B. auch Beginn, Ende und Dauer der Bremsphase erkannt und überwacht werden, und daß der eigentliche Hochlauf, der Meßhochlauf, erkannt und die Meßwerte erfaßt und ausgewertet werden. Dies wird in geeigneten Geräteelementen realisiert, die weiter unten (anhand von Fig. 1) beschrieben sind.

In Fig. 3a) wird der Ladedruck von Fig. 2 über der Motordrehzahl dargestellt und einerseits mit dem unter stationären Verhältnissen verglichen. Anderseits ist aber auch der Ladedruck eingetragen, der für ein Luftverhältnis von  $\lambda=1,4$  mindestens erforderlich wäre.

In Fig. 3b) wird der Ladedruckverlauf aus einer gewöhnlichen Vollasthochlaufmessung - ohne die erfindungsgemäße Vorbereitung - mit dem Stationär-Ladedruck verglichen.

Man erkennt nun die Vorteile der Erfindung ganz klar: In der ersten Hochlaufphase nimmt der Ladedruck nur in der Größenordnung zu, wie das auch in einem gewöhnlichen Vollasthochlauf der Fall ist. Mit dem Beginn der Bremsphase baut sich Ladedruck auf, der mit sinkender Drehzahl gemäß der stationären Turboladecharakteristik zwar auch wieder leicht abnimmt; er erreicht aber durch die Dynamik sogar höhere Werte als unter stationären Bedingungen bei dieser hiedrigen Drehzahl.

Nach dem Öffnen der Kupplung - während des eigentlichen Meßhochlaufes - sinkt der Ladedruck

nur leicht und bleibt deutlich über dem Niveau, das für einen  $\lambda$ -Wert von 1,4 und damit für eine vollständige Verbrennung der gesamten eingespritzten Kraftstoffmenge erforderlich ist.

Während des oberen Leerlaufes nimmt der Ladedruck dann stark ab und zwar etwa auf den typischen Wert für die Abregeldrehzahl. Im Motor-Auslauf verhält sich der Ladedruck dann ähnlich wie in einem gewöhnlichen Hochlauf (vgl. Fig. 3b).

In Fig. 4 wird dargestellt, daß - in diesem Beispiel - mit dieser Methode ein Luftverhältnis von  $\lambda=1,6$  und mehr erreicht wurde. Würde in einem gewöhnlichen Hochlauf die volle Kraftstoffmenge eingespritzt, so läge das Luftverhältnis etwa bei 0,7 bis 0.8 was eine unvollständige Verbrennung und einen enormen Rauchstoß zur Folge hätte, wenn dieser nicht durch Elemente des Einspritzsystems (z.B. LDA) verhindert würde. - Durch die entsprechend reduzierte Einspritzmenge war aber bis jetzt das Motorverhalten unter Vollast (Rauchentwicklung, Leistungsvermögen) in der Werkstatt - mit kostengünstigen dynamischen Methoden - praktisch nicht beurteilbar.

Fig. 5 zeigt als ein Beispiel einen Vergleich zwischen den stationären Drehmomentangaben des Herstellers und der aus dem Beschleunigungsverlauf gemessenen Drehmomentkurve.

In Fig. 1 sind schließlich die wesentlichen Elemente einer Meß- bzw. Diagnoseanordnung dargestellt, wie sie zur korrekten Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens vorgeschlagen wird:

Die zentrale Meßgröße stellt die Motordrehzahl dar. Es ist dabei aber keine besonders hohe Auflösung erforderlich: eine Marke pro Umdrehung ist grundsätzlich ausreichend.

Zur Nutzung für eine detailliertere Motordiagnose kann das Gerät vorteilhafterweise aber auch mit einigen der anderen in der Motordiagnose üblichen Datenerfassungssystem kombiniert werden: Abgasmeßwerte, Ladedruckmessung, Einspritzleitungsdrucksignale, dynamische Kraftstoffmengenmessung, eine über dem Kurbelwinkel höher aufgelöste Drehzahlmessung (Verlauf der momentanen Drehwinkelgeschwindigkeit ω) zur Beurteilung von Zylinderdruckeffekten, die Messung von Körperschall oder vieles andere mehr. Allen resultierenden Meßergebnissen ist der Vorteil der hier beschriebenen Methode gegenüber einem herkömmlichen "Vollasthochlauf" gemeinsam, daß nun tatsächlich die volle Kraftstoffmenge eingespritzt wird, und zwar mit ausreichend Verbrennungsluft.

Die zentrale Funktion der dargestellten Anordnung besteht daher in der Suche, Erkennung und Auswertung des eigentlichen Meßhochlaufs. Dazu wird die laufend gemessene Motordrehzahl in einer Einheit des Gerätes z.B. dahingehend ausgewertet, daß nach Durchführung der Bremsphase der mar-

8

kante Knick im Drehzahlverlauf, wie er beim Betätigen der Kupplung auftritt, zur Erkennung des Beginns des Meßhochlaufes herangezogen wird. Dieser Knick kann z.B. als Maximum im Verlauf der zweiten zeitlichen Ableitung des Drehzahlverlaufes erkannt werden. Aber auch andere bekannte Verfahren der Signalauswertung können dafür verwendet werden. Die Drehzahlmeßwerte während des Hochlaufes bis zu einer oberen Drehzahlgrenze, im allgemeinen bis zur Abregeldrehzahl bzw. bis zur Abschaltdrehzahl (bei Ottomotoren), werden erfaßt, durch übliche Glättungs- und Interpolationsverfahren von Meßschwankungen befreit und zur Berechnung der Ergebnisgrößen Leistung und/oder Drehmoment ausgewertet. Die Ergebnisse können grafisch dargestellt und Kennwerte wie z.B. Spitzenleistung oder Spitzendrehmoment können angezeigt werden.

7

Da zum Erreichen eines ausreichend hohen Ladedrucks eine minimale Dauer der Bremsphase erforderlich ist, wird diese in einer Einheit zur Erkennung und Messung der Bremsdauer überprüft. Die Bedienung der Fahrzeugbremse soll nach dem ersten Hochlauf ab einer minimalen Drehzahl, z.B. 90 % der Abregeldrehzahl, erfolgen. Es ist daher zweckmäßig, die Drehzahl analog anzuzeigen und die Freigabe zu signalisieren. Der Beginn der Bremsphase kann an der Drehzahl, bzw. Drehzahländerung erkannt werden, aber auch z.B. am Kontakt des Bremslichtschalters oder am Aufleuchten des Bremslichtes. Auch sonstige Sensoren zur Erkennung der Bremsenbetätigung kommen prinzipiell in Frage, auch wenn der dafür erforderliche Aufwand zur Durchführung des Verfahrens im allgemeinen nicht gerechtfertigt sein wird.

Das Ende der Bremsphase, also das Betätigen der Kupplung, soll erst nach einer Mindestdauer der Bremsphase und bei einer geeigneten mittleren bis niedrigen Drehzahl erfolgen. Es ist daher zweckmäßig, die Freigabe zu signalisieren. Der tatsächliche Zeitpunkt und damit der Beginn des Meßhochlaufs kann an der Drehzahl, bzw. an der Drehzahländerung, erkannt werden, wie oben gesagt wurde. Aber auch Sensoren zur Erkennung der Kupplungsbetätigung kommen dafür in Frage. Wichtig ist, daß die Dauer der Bremsphase bestimmt und durch Vergleich mit der minimal zulässigen Bremsdauer überprüft wird, und daß die Drehzahl zu Ende der Bremsphase im geeigneten Drehzahlbereich liegt.

Die Erfassung der Drehzahldaten vor und während des Meßhochlaufs erfolgt zweckmäßigerweise in einem Ringspeicher ausreichender Tiefe. Ein solcher gewährleistet, daß auch Drehzahldaten von einer gewissen Zeit vor und nach dem Meßhochlauf für die nachfolgende Auswertung zur Verfügung stehen und Unsicherheiten über Beginn und Ende des Meßhochlaufes, wie sie während des

Meßablaufs eventuell bestehen können, jedenfalls bei der Auswertung beseitigt werden. Erforderlichenfalls kann dann das Gerät eine Wiederholung der Messung verlangen.

#### Patentansprüche

10

20

25

30

35

40

45

- Verfahren zur Bestimmung von Betriebsdaten, insbesonders der Leistung und des Drehmomentenverlaufes, einer mittels Abgasturbolader aufgeladenen Brennkraftmaschine, wobei im freien Vollasthochlauf fortlaufend die Drehzahl ermittelt und aus dem Drehzahlverlauf und bekannten Daten, insbesonders dem Trägheitsmoment, die Betriebsdaten, insbesonders die Leistung und der Drehmomentenverlauf, bestimmt werden und wobei der Abgasturbolader vor der freien Hochlaufphase beschleunigt wird, dadurch gekennzeichnet, daß zur Beschleunigung des Abgasturboladers die Brennkraftmaschine durch eine Bremsung in einen Zustand hoher Last bei niedriger Drehzahl gebracht wird.
- 2. Verfahren nach Anspruch 1, für eine als Antriebsmotor in einem Fahrzeug dienende Brennkraftmaschine, dadurch gekennzeichnet, daß die Bremsung bei im Fahrzeug eingebaut bleibender Brennkraftmaschine und eingerückter Kupplung mittels einer Betriebsbremse des Fahrzeuges erfolgt.
  - Verfahren nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß zur Einleitung der freien Hochlaufphase die Kupplung ausgerückt wird.
  - Verfahren nach einem der Ansprüche 2 oder 3, dadurch gekennzeichnet, daß bei stillstehendem Fahrzeug die Antriebsräder freigestellt werden.
  - Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß die Beginnund/oder Endpunkte der einzelnen Drehzahlbzw. Lastphasen über eine Anzeigeeinrichtung angezeigt werden.
  - 6. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß die Beginnund/oder Endpunkte der einzelnen Drehzahlbzw. Lastphasen mittels einer Drehzahlüberwachung automatisch festgestellt und zur weiteren Verfahrenssteuerung verwendet werden.
- Meßanordnung zur Bestimmung von Betriebsdaten einer Brennkraftmaschine mit Abgasturbolader im Vollasthochlauf, mit einer Einrichtung zur Beschleunigung des Abgasturboladers

10

30

vor der freien Hochlaufphase, dadurch gekennzeichnet, daß die Einrichtung zur Beschleunigung des Abgasturboladers eine Bremseinheit aufweist, mittels welcher die Brennkraftmaschine in einen Zustand hoher Last bei niedriger Drehzahl bringbar ist.

- 8. Meßanordnung nach Anspruch 7, für eine als Antriebsmotor in einem Fahrzeug dienende Brennkraftmaschine, dadurch gekennzeichnet, daß die Bremseinheit bei im Fahrzeug eingebaut bleibender Brennkraftmaschine und eingerückter Kupplung von einer Betriebsbremse des Fahrzeuges gebildet ist.
- 9. Meßanordnung zur Bestimmung von Betriebsdaten einer mittels einer Abgasturbine aufgeladenen Brennkraftmaschine im freien Vollasthochlauf, mit einer Beschleunigungseinrichtung zur Erhöhung der Drehzahl der Abgasturbine vor Beginn des Vollasthochlaufs, sowie mit einer Auswerteeinheit, die mit einem an der Brennkraftmaschine vorgesehenen bzw. anbringbaren Drehzahlsensor verbunden ist, gekennzeichnet durch
  - a) eine mit der Auswerteeinheit in Verbindung stehende Überwachungseinrichtung, um nach Vollgas-Einleitung das Erreichen einer oberen Drehzahlgrenze, insbesonders der Abregeldrehzahl, festzustellen,
  - b) eine davon über eine Verzögerungseinheit aktivierbare
  - c) einen Teil der Beschleunigungseinrichtung bildende Bremseinrichtung zur Anzeige und/oder Einleitung einer Bremsphase unter bleibendem Vollgas, und eine davon aktivierbare
  - d) Freigabeeinrichtung zur drehzahlund/oder zeitabhängigen Anzeige und/oder Beendigung der Bremsphase bei bleibendem Vollgas.
- 10. Meßanordnung zur Bestimmung von Betriebsdaten einer mittels einer Abgasturbine aufgeladenen Brennkraftmaschine im freien Vollasthochlauf, mit einer Auswerteeinheit, die mit einer Drehzahl-Überwachungs- und Aufzeichnungseinheit in Verbindung steht, welche ihrerseits mit einem an der Brennkraftmaschine vorgesehenen Drehzahlsensor verbunden ist, gekennzeichnet durch
  - 1) eine mit der Auswerteeinheit in Verbindung stehende Bremsdauer-Überwachungsund Aufzeichnungseinheit, für eine an der Brennkraftmaschine nach Erreichen einer durch anfängliches Vollgas angefahrenen oberen Drehzahlgrenze eingeleitete Bremsphase

2) eine ebenfalls mit der Auswerteeinheit in Verbindung stehende Einheit zur Feststellung bzw. Auswertung des drehzahlmäßigen Anfangspunktes eines an die Bremsphase anschließenden freien Hochlaufes der Brennkraftmaschine, sowie

3) eine Einheit zur Ermittlung und Anzeige bzw. Auswertung des jeweiligen Ladedrukkes.

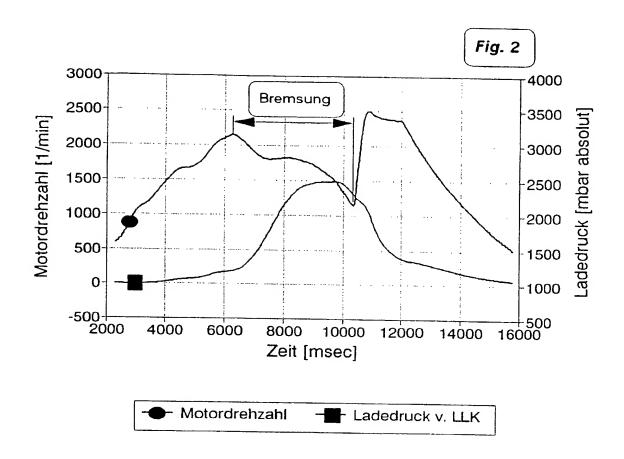
6

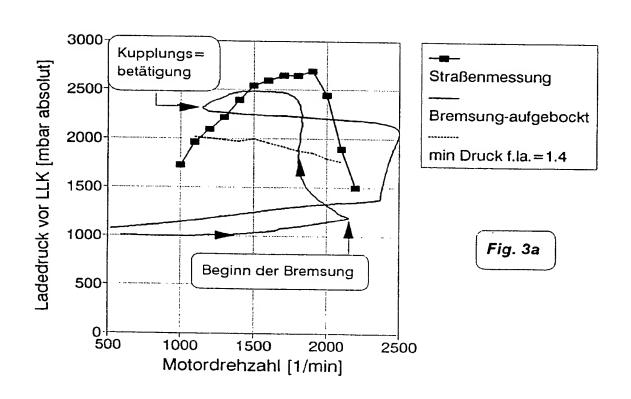
#### EP 0 608 676 A1

Fig. 1 Sonstige Drehzahl Sensoren Meßgrößenaufmindestens: Drehzahl potentiell: Ladedruck, Abgaswerte (z.B. bereitung Trübung, CO, O2, HC, NOx, etc.), dynam. Einspritzleitungsdruck, dynam. Kraftstoffverbrauch, ω-Verlauf, Körperschall etc. Meßablauf-Einheit zur Meßfrei-Einheit zur Erkensteuerung, Meßnung und Messung der Bremsdauer datenerfassung gabe und -auswertung Einheit zur Erken-Einheit zur Freigabe des Meßhochlaufes nung des Meßhochlaufes Einheit zur Meßdatenerfassung Glättungs- und Interpolationseinheit Einheit zur Berechnung der Ergebnisgrößen Signalisierungs-Einheit zur Eingabe Eingabe/ und Anzeigeeinheit Ausgabe von Paramtern Einheit zur Darstellung der Ergebnisse

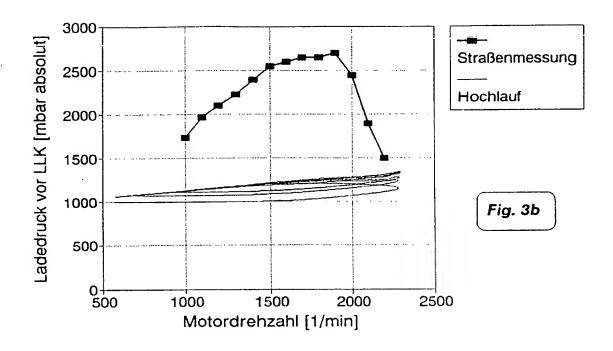
7

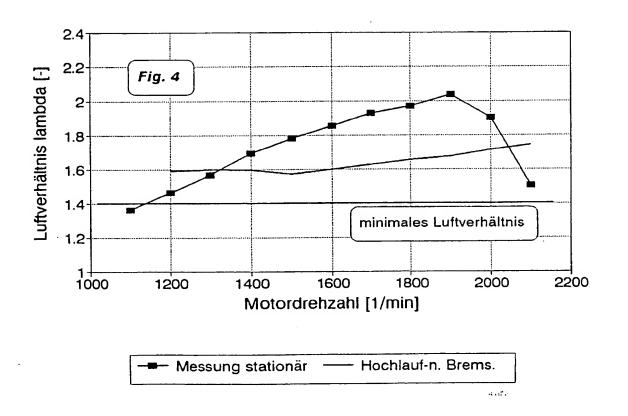
34 \*.

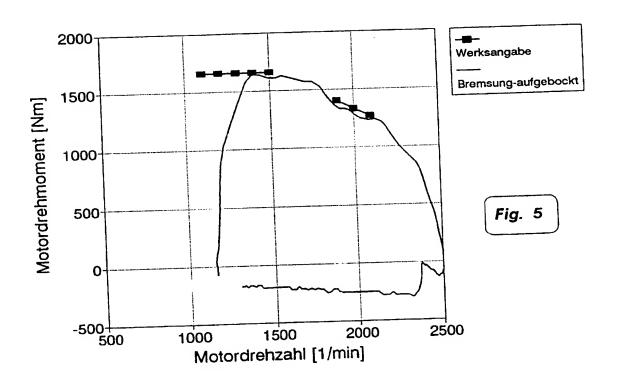




EP 0 608 676 A1









#### EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

Nummer der Anmeldung

EP 93 89 0009

ategorie ), A		kuments mit Angabe, soweit erforderlich,	Betrifft	NO ACCURAGA TURNA CANA
), A		geblichen Teile	Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int. Cl.5 )
	EP-A-0 464 822 ( * das ganze Doku	IVECO FIAT S.P.A.) ment * 	1,7,9,10	G01L3/24 G01M15/00
				RECHERCHERTE SACHGEBIETE (Int. Cl.5 )
				GO1L GO1M
Der vo		wurde für alle Patentansprüche erstellt		
Recherchenort DEN HAAG		Abschlußdatum der Recherche 23 SEPTEMBER 1993		Prafer VAN ASSCHE P.O.
X : vor Y : vor and	KATEGORIE DER GENANN' b besonderer Bedeutung allein bo besonderer Bedeutung in Verbi deren Veröffentlichung derselben bnologischer Hintergrund	trachtet Satent D: in der Ahmele L: aus andern Gi L: aus andern Gi Comment Com	dokument, das jedo- neldedatum veröffer lung angeführtes Di unden angeführtes	ntlicht worden ist okument

# THIS PAGE BLANK (USPTO)